

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号
特開2002-253703
(P2002-253703A)

(43) 公開日 平成14年9月10日 (2002.9.10)

(51) Int. Cl. ⁷	識別記号	F I	キーワード (参考)
A 6 3 B 37/00		A 6 3 B 37/00	L 4 J 0 0 2
	37/04	37/04	
C 0 8 K 5/01		C 0 8 K 5/01	
C 0 8 L 9/00		C 0 8 L 9/00	
	21/00	21/00	
審査請求 未請求 請求項の数4 O L (全 8 頁)			

(21) 出願番号 特願2001-56585 (P2001-56585)

(22) 出願日 平成13年3月1日 (2001.3.1)

(71) 出願人 000183233

住友ゴム工業株式会社

兵庫県神戸市中央区臨浜町3丁目6番9号

(72) 発明者 真野 聡

兵庫県神戸市中央区臨浜町3丁目6番9号

住友ゴム工業株式会社内

(74) 代理人 100062144

弁理士 青山 葆 (外1名)

Fターム (参考) 4J002 AC012 AC051 AC062 AC082

BB152 DA117 DE107 DE237

DG047 EA026 GC01

(54) 【発明の名称】 ゴルフボール

(57) 【要約】

【課題】 本発明により、優れた反発性能および飛行性能を有し、かつ良好な打球感を有するゴルフボールを提供する。

【解決手段】 本発明は、1層以上のコアと該コア上に被覆形成された1層以上のカバーから成るゴルフボールにおいて、該コアの少なくとも1層が、(a)基材ゴム、(b)共架橋剤、(c)有機過酸化物、および(d)フラーレンまたはその誘導体を含有するゴム組成物を加硫成形して成るゴルフボールに関する。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 1層以上のコアと該コア上に被覆形成された1層以上のカバーから成るゴルフボールにおいて、該コアの少なくとも1層が、

(a)基材ゴム、(b)共架橋剤、(c)有機過酸化物、および(d)フラーレンまたはその誘導体、を含有するゴム組成物を加硫成形して成るゴルフボール。

【請求項2】 前記コアが、(a)基材ゴム100重量部に対して、前記(b)共架橋剤15～45重量部、(c)有機過酸化物0.2～5重量部、(d)フラーレンまたはその誘導体0.05～3重量部および(e)充填材2～30重量部を含有するゴム組成物を加硫成形して成る請求項1記載のゴルフボール。

【請求項3】 前記(d)成分が、C₆₀、C₇₀、C₇₄、C₇₆、C₇₈、C₈₀、C₈₄、C₆₀F₄₈、C₆₀Cl₂₄、C₆₀Br₂₄、C₆₀(OH)₂₄、C₆₀H₂₄およびそれらの2種以上の組合せから成る群から選択される請求項1～2のいずれか1項記載のゴルフボール。

【請求項4】 前記(a)基材ゴムがシス-1,4-結合40%以上を有するポリブタジエンゴムである請求項1～3のいずれか1項記載のゴルフボール。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、優れた反発性能および飛行性能を有し、かつ良好な打球感を有するゴルフボールに関する。

【0002】

【従来の技術】ゴルフボールには大きく分けて、耐久性および飛距離に優れたソリッドゴルフボールとコントロール性能および打球感に優れた糸巻きゴルフボールがある。前者のソリッドゴルフボールには、コアをカバー材で被覆したツーピースゴルフボールをはじめとし、コアとカバーの間に1層以上の中間層を介在させた多層構造を有するゴルフボールがある。

【0003】上記ソリッドゴルフボールのコアには通常、基材ゴムとしてのポリブタジエンに、 α 、 β -不飽和カルボン酸の金属塩および有機過酸化物を配合したゴム組成物の加硫成形物が用いられている。上記ゴム組成物において、 α 、 β -不飽和カルボン酸の金属塩は、遊離基開始剤としての有機過酸化物によってポリブタジエン主鎖にグラフトされ、共架橋剤として働く。このようなゴム組成物の加硫成形物は三次元架橋構造を形成するため、コアが適度な硬さと耐久性を有し、このコアを用いたソリッドゴルフボールは優れた耐久性と良好な反発性能、飛行性能を示すことも知られている。

【0004】しかしながら、このようなソリッドゴルフボールは、従来の糸巻きゴルフボールと比較すると、打球感が著しく硬く、アプローチショットでのコントロール性に劣っていた。そこで打球感を改良する試みとし

て、コアの硬度を低く軟らかくすることが行われてきた。しかしながら、打球感は改良されるが、反発性能が低下するため十分な飛距離が得られていない。また、コントロール性を改良する試みとして、カバーを軟質化することが提案された(特開平7-51406号公報)。しかしながら、スピン性能は向上するがカバー自体の反発性能が低下して、ゴルフボールとして満足される飛行性能が得られていないという問題があった。

【0005】そこで、従来のコア用ゴム組成物に添加剤として種々の有機硫黄化合物を配合することによって、ソリッドゴルフボールの反発性能および打球感を両立させる試みがなされている(特開平10-244019号公報、特許第2778229号公報、特許第2669051号公報)。しかしながら、未だ反発性能と打球感の両立という観点で満足のいくものは得られておらず、更に打球感の向上と共に、飛行性能に優れたゴルフボールへの要求がますます高まりつつある。

【0006】

【発明が解決しようとする課題】本発明は、上記のような従来のゴルフボールの有する問題点を解決し、優れた反発性能および飛行性能を有し、かつ良好な打球感を有するゴルフボールを提供することを目的とする。

【0007】

【課題を解決するための手段】本発明者等は、上記目的を解決すべく鋭意研究を重ねた結果、コア用のゴム組成物に、添加剤としてのフラーレンまたはその誘導体を用いることによって、優れた反発性能および飛行性能を有し、かつ良好な打球感を有するゴルフボールが得られることを見出し、本発明を完成するに至った。

【0008】即ち、本発明は、1層以上のコアと該コア上に被覆形成された1層以上のカバーから成るゴルフボールにおいて、該コアの少なくとも1層が、(a)基材ゴム、(b)共架橋剤、(c)有機過酸化物、および(d)フラーレンまたはその誘導体、を含有するゴム組成物を加硫成形して成るゴルフボールに関する。

【0009】ここで、フラーレンとは、歪んだsp²炭素どうしの共有結合により閉じた三次元的な中空球殻状構造を有する炭素同素体であり、分子構造は五角形と六角形より成る多面体である。フラーレンの中でも、最も代表的なものはサッカーボールの形をしたC₆₀であり、1985年にH.W.クロトー(Crotto)とR.E.スモーリー(Smally)とによって発見された。上記のような構造を含むフラーレンまたはその誘導体をコア用のゴム組成物に用いることにより、フラーレンがラジカル連鎖反応である架橋形態に関与すると考えられる。

【0010】上記のように、通常のゴルフボールのコアに用いられるゴム組成物にフラーレンまたはその誘導体を用いると、コアを硬くすることなく、即ち良好な打球感を確保しつつ、反発性能を向上させるものと考えられる。

【0011】本発明のゴルフボールでは1層以上のコアの上に1層以上のカバーを被覆する。コアは基本的に、基材ゴム、共架橋剤、有機過酸化物、フラーレンまたはその誘導体、充填材等を含有するゴム組成物を、通常のソリッドコアに用いられる方法、条件を用いて加熱圧縮加硫することにより得られる。

【0012】本発明に用いられる基材ゴムとしては、従来からソリッドゴルフボールに用いられている天然ゴムおよび/または合成ゴムが用いられ、特にシス-1,4-結合少なくとも40%以上、好ましくは80%以上を有するいわゆるハイスポリブタジエンゴムが好ましく、所望により上記ポリブタジエンゴムには、天然ゴム、ポリイソプレンゴム、スチレンポリブタジエンゴム、エチレン-プロピレン-ジエンゴム (EPDM) 等を配合してもよい。

【0013】共架橋剤としては、アクリル酸またはメタクリル酸等のような炭素数3~8個の α , β -不飽和カルボン酸、またはその亜鉛、マグネシウム塩等の一価または二価の金属塩が挙げられるが、高い反発性を付与するアクリル酸亜鉛が好適である。配合量は基材ゴム100重量部に対して、15~45重量部、好ましくは20~35重量部である。45重量部より多いと硬くなり過ぎて打球感が悪くなり、15重量部未満では、適当な硬さを得るために有機過酸化物の配合量を増加する必要があり、高い反発性が得られない。

【0014】有機過酸化物は架橋剤または硬化剤として作用し、例えばジクミルパーオキサイド、1,1-ビス(t-ブチルパーオキシ)-3,3,5-トリメチルシクロヘキサン、2,5-ジメチル-2,5-ジ(t-ブチルパーオキシ)ヘキサン、ジ-t-ブチルパーオキサイドが挙げられ、ジクミルパーオキサイドが好適である。配合量は、基材ゴム100重量部に対して、0.2~5.0重量部、好ましくは0.5~2.5重量部である。0.2重量部未満では軟らかくなり過ぎて高い反発性が得られず、5.0重量部を越えると適当な硬さを得るために共架橋剤の配合量を減少する必要があり、高い反発性が得られない。かかる有機過酸化物は、熱により分解してラジカルを生じ、上記共架橋剤と基材ゴムとの間の架橋度を高めて反発性を向上させるものである。

【0015】充填材は、主として最終製品として得られるゴルフボールの比重を1.0~1.5の範囲に調整するための比重調整剤として配合されるが、ゴルフボールのコアに通常配合されるものであればよく、例えば無機充填材(具体的には、酸化亜鉛、硫酸バリウム、炭酸カルシウム)、高比重金属粉末(例えば、タングステン粉末、モリブデン粉末等)およびそれらの混合物が挙げられる。特に好ましいのは、加硫助剤としての機能も発揮する酸化亜鉛である。酸化亜鉛を用いる場合、配合量は、基材ゴム100重量部に対して、3~30重量部、好ましくは10~25重量部であり、30重量部を超え

ると適切な硬さにするために上記アクリル酸亜鉛等の共架橋剤の配合量を減少する必要があり、高い反発性が得られなくなる。3重量部未満では上記のような比重調整が困難となり、ボール重量も小さくなり過ぎる。

【0016】本発明のコア用のゴム組成物に用いられるフラーレンまたはその誘導体は、C₆₀、C₇₀、C₇₄、C₇₆、C₇₈、C₈₀、C₈₄等のフラーレン、ハロゲンが導入されたC₆₀F₄₈、C₆₀Cl₂₄、C₆₀Br₂₄、水酸基が導入されたC₆₀(OH)₂₄、水素付加したC₆₀H₂₄等のフラーレン誘導体およびそれらの2種以上の組合せから成る群から選択される。上記フラーレンまたはその誘導体の具体例として、東京化成(株)製のフラーレンC₆₀、C₇₀、ストレム・ケミカルズ社(Strem Chemicals, Inc.)製のフラーレンC₈₄、ジョンソン・マティ社(Johnson Matthey Company)製のfullerene powder, hydroxylated, C₆₀(OH)_n (n=20~28)等が挙げられる。上記フラーレンまたはその誘導体の配合量は、基材ゴム100重量部に対して、0.05~3.0重量部、好ましくは0.1~2.0重量部である。0.05重量部未満では反発性を向上する効果が十分に発揮できない。3.0重量部を越えると圧縮変形量が大きくなって反発性が低下する。

【0017】更に本発明のゴルフボールのコアには、老化防止剤またはしゃく解剤、その他ソリッドゴルフボールのコアの製造に通常使用し得る成分を適宜配合してもよい。尚、老化防止剤は、基材ゴム100重量部に対して、0.2~0.5重量部が好ましい。

【0018】コアは前述のゴム組成物を、混練ロール等の適宜の混練機を用いて均一に混練し、金型内で加硫成形することにより得ることができる。この際の条件は特に限定されないが、通常は130~240℃、圧力2.9~11.8MPa、15~60分間で行われる。

【0019】本発明のゴルフボールのコアは初期荷重98Nを負荷した状態から終荷重1275Nを負荷したときまでの変形量2.5~5.5mm、好ましくは2.8~4.5mm、より好ましくは3.0~4.5mmを有することが望ましい。2.5mmより小さいとコアが硬くなり過ぎて、得られたゴルフボールの打球感が悪くなり、5.5mmより大きいとコアが軟らかくなり過ぎて、得られたゴルフボールの耐久性が低下し、また反発性が悪くなり飛距離が低下する。

【0020】本発明では、コアの直径は32.8~40.8mm、好ましくは33.6~40.0mmであることが望ましい。32.8mmより小さいと反発性が低下して飛距離が低下し、40.8mmより大きいとカバーが薄くなり過ぎて、耐久性が低下する。

【0021】本発明のゴルフボールに用いられるコアは、単層構造であっても2層以上の多層構造であってもよいが、上記のような配合を有する層(コア部分)の体

積がコア全体の50%以上、好ましくは59%以上、より好ましくは70%以上であるように設定することが望ましい。上記体積が50%未満では、上記のような配合を有する層により得られる効果が十分に発揮できない。上記のようにして得られたコア上には、次いでカバーを被覆する。

【0022】本発明のゴルフボールに用いられるカバーは、単層構造であっても2層以上の多層構造であってもよい。本発明のカバーは熱可塑性樹脂、特に通常ゴルフボールのカバーに用いられるアイオノマー樹脂を基材樹脂として含有する。上記アイオノマー樹脂としては、エチレンと α 、 β -不飽和カルボン酸との共重合体中のカルボキシル基の少なくとも一部を金属イオンで中和したもの、またはエチレンと α 、 β -不飽和カルボン酸と α 、 β -不飽和カルボン酸エステルとの三元共重合体中のカルボキシル基の少なくとも一部を金属イオンで中和したものである。上記の α 、 β -不飽和カルボン酸としては、例えばアクリル酸、メタクリル酸、フマル酸、マレイン酸、クロトン酸等が挙げられ、特にアクリル酸とメタクリル酸が好ましい。また、 α 、 β -不飽和カルボン酸エステル金属塩としては、例えばアクリル酸、メタクリル酸、フマル酸、マレイン酸等のメチル、エチル、プロピル、*n*-ブチル、イソブチルエステル等が用いられ、特にアクリル酸エステルとメタクリル酸エステルが好ましい。上記エチレンと α 、 β -不飽和カルボン酸との共重合体中や、エチレンと α 、 β -不飽和カルボン酸と α 、 β -不飽和カルボン酸エステルとの三元共重合体中のカルボキシル基の少なくとも一部を中和する金属イオンとしては、ナトリウム、カリウム、リチウム、マグネシウム、カルシウム、亜鉛、バリウム、アルミニウム、錫、ジルコニウム、カドミウムイオン等が挙げられるが、特にナトリウム、亜鉛、マグネシウムイオンが反発性、耐久性等からよく用いられ好ましい。

【0023】上記アイオノマー樹脂の具体例としては、それだけに限定されないが、ハイミラン(Hi-milan)1555、ハイミラン1557、ハイミラン1605、ハイミラン1652、ハイミラン1702、ハイミラン1705、ハイミラン1706、ハイミラン1707、ハイミラン1855、ハイミラン1856(三井デュボンポリケミカル社製)、サーリン(Surlyn)8945、サーリン9945、サーリンAD8511、サーリンAD8512、サーリンAD8542(デュボン社製)、アイオテック(Iotek)7010、8000(エクソン(Exxon)社製)等を例示することができる。これらのアイオノマーは、上記例示のものをそれぞれ単独または2種以上の混合物として用いてもよい。

【0024】更に、本発明のカバーの好ましい材料の例としては、上記のようなアイオノマー樹脂のみであってもよいが、アイオノマー樹脂と熱可塑性エラストマーや

ジエン系ブロック共重合体等の1種以上とを組合せて用いてもよい。上記熱可塑性エラストマーの具体例として、例えば東レ(株)から商品名「ベバックス」で市販されている(例えば、「ベバックス2533」)ポリアミド系熱可塑性エラストマー、東レ・デュボン(株)から商品名「ハイトレル」で市販されている(例えば、「ハイトレル3548」、「ハイトレル4047」)ポリエステル系熱可塑性エラストマー、BASFポリウレタンエラストマーズ社から商品名「エラストラン」(例えば、「エラストランET880」)ポリウレタン系熱可塑性エラストマー等が挙げられる。

【0025】上記ジエン系ブロック共重合体は、ブロック共重合体または部分水添ブロック共重合体の共役ジエン化合物に由来する二重結合を有するものである。その基体となるブロック共重合体とは、少なくとも1種のビニル芳香族化合物を主体とする重合体ブロックAと少なくとも1種の共役ジエン化合物を主体とする重合体ブロックBとから成るブロック共重合体である。また、部分水添ブロック共重合体とは、上記ブロック共重合体を水素添加して得られるものである。ブロック共重合体を構成するビニル芳香族化合物としては、例えばスチレン、 α -メチルスチレン、ビニルトルエン、*p*-*t*-ブチルスチレン、1,1-ジフェニルスチレン等の中から1種または2種以上を選択することができ、スチレンが好ましい。また、共役ジエン化合物としては、例えばブタジエン、イソプレン、1,3-ペンタジエン、2,3-ジメチル-1,3-ブタジエン等の中から1種または2種以上を選択することができ、ブタジエン、イソプレンおよびこれらの組合せが好ましい。上記ジエン系ブロック共重合体の具体例としては、例えばダイセル化学工業(株)から商品名「エボフレンド」市販されているもの(例えば、「エボフレンドA1010」)、(株)クラレから商品名「セプトン」で市販されているもの(例えば、「セプトンHG-252」)等が挙げられる。

【0026】上記の熱可塑性エラストマーやジエン系ブロック共重合体等の配合量は、カバー用の基材樹脂100重量部に対して、0~60重量部、好ましくは10~40重量部である。60重量部より多いとカバーが軟らかくなり過ぎて反発性が低下したり、またアイオノマー樹脂との相溶性が悪くなって耐久性が低下しやすくなる。

【0027】本発明に用いられるカバーには、上記樹脂以外に必要な応じて、コアに用いたものと同様の充填材や、種々の添加剤、例えば二酸化チタン等の顔料、分散剤、老化防止剤、紫外線吸収剤、光安定剤等を添加してもよい。

【0028】上記カバーを被覆する方法についても、特に限定されるものではなく、通常のカバーを被覆する方法で行うことができる。カバー用組成物を予め半球殻状のハーフシェルに成形し、それを2枚用いてコアを包

み、130～170℃で1～5分間加圧成形するか、または上記カバー用組成物を直接コア上に射出成形してコアを包み込む方法が用いられる。

【0029】上記カバーの厚さは、1.0～5.0mm、好ましくは1.4～4.6mmであり、より好ましくは1.4～2.5mmである。1.0mmより小さいと薄くなり過ぎて耐久性が低下し、反発性能も低下し、5.0mmより大きいと打球感が悪くなる。

【0030】カバー成形時に、必要に応じて、ボール表面にディンプルを形成し、また、カバー成形後、ペイント仕上げ、スタンプ等も必要に応じて施し得る。

【0031】本発明のゴルフボールに用いられるコアは、単層構造であっても2層以上の多層構造であってもよいが、コア中の前述のようなフラーレンまたはその誘導体を含む層の体積がゴルフボール全体の30%以上、好ましくは40%以上、より好ましくは50%以上であるように設定することが望ましい。上記体積が30%未満では、上記のような層により得られる効果が十分に発揮できない。また、上記体積が大きくなり過ぎるとカバーが薄くなり過ぎてカバーの耐久性低下を招きやすくなるので、上限値は90%以下、好ましくは85%以下、より好ましくは80%以下であることが望ましい。

【0032】

【実施例】次に、本発明を実施例により更に詳細に説明する。但し、本発明はこれら実施例に限定されるものではない。

【0033】コアの作製

(実施例1～12および比較例1～5)以下の表1～2 *

* (実施例)および表3(比較例)に示した配合のコア用ゴム組成物を混練ロールにより混練し、160℃で30分間金型内で加熱プレスすることにより直径38.2mmのコアを得た。得られたコアの圧縮変形量および反発係数を測定し、その結果を表5～6(実施例)および表7(比較例)に示した。

【0034】(実施例13)

(i)内層コア用球状加硫成形物の作製

以下の表2に示した配合の内層コア用ゴム組成物を混練ロールにより混練し、160℃で25分間金型内で加熱プレスすることにより直径32.0mmの内層コア用球状加硫成形物を得た。

(ii)外層コア用半加硫半球殻状成形物の作製

以下の表2に示した配合の内層コア用ゴム組成物を混練ロールにより混練し、中子部分の外径が(i)で作製した内層コア用球状加硫成形物の直径に等しい中子金型内で、160℃で2分間加熱プレスすることによって、外層コア用の半加硫半球殻状成形物を得た。

【0035】(iii)2層コアの作製

上記(i)で作製した内層コア用球状加硫成形物を、(ii)で作製した2つの外層コア用の半加硫半球殻状成形物で挟んで、金型内で160℃で25分間加熱プレスすることによって、直径38.2mmを有する2層コアを作製した。得られた2層コアの圧縮変形量および反発係数を測定し、その結果を表6(実施例)に示した。

【0036】

【表1】

(重量部)

コア配合	実施例						
	1	2	3	4	5	6	7
BR-11 (注1)	100	100	100	100	100	100	100
アクリル酸亜鉛	28	10	15	45	50	28	28
酸化亜鉛	18.8	25.4	23.6	12.6	10.8	18.8	18.8
ジクミルパーオキサイド	0.9	3.0	2.0	0.5	0.5	0.5	3.0
C ₆₀ (注2)	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.05	3.0
C ₇₀ (注3)	—	—	—	—	—	—	—
C ₆₆ (注4)	—	—	—	—	—	—	—
C ₆₀ F ₄₈ (注5)	—	—	—	—	—	—	—
C ₆₀ (OH) _n (注6)	—	—	—	—	—	—	—
C ₆₀ H (注7)	—	—	—	—	—	—	—

【0037】

※ ※【表2】

(重量部)

コア配合	実施例						
	8	9	10	11	12	13	
						内層	外層
BR-11 (注1)	100	100	100	100	100	100	100
アクリル酸亜鉛	28	28	28	28	28	28	28
酸化亜鉛	18.8	18.8	18.8	18.8	18.8	18.8	18.8
ジクミルパーオキシド	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.9	0.5
ジフェニルジスルフィド	—	—	—	—	—	—	0.5
C ₆₀ (注2)	—	—	—	—	—	0.5	—
C ₇₀ (注3)	0.5	—	—	—	—	—	—
C ₈₄ (注4)	—	0.5	—	—	—	—	—
C ₆₀ F ₄₈ (注5)	—	—	0.5	—	—	—	—
C ₆₀ (OH) _n (注6)	—	—	—	0.5	—	—	—
C ₆₀ H (注7)	—	—	—	—	0.5	—	—

【0038】

* * 【表3】

(重量部)

コア配合	比較例				
	1	2	3	4	5
BR-11 (注1)	100	100	100	100	100
アクリル酸亜鉛	28	28	28	45	10
酸化亜鉛	18.8	18.8	18.8	12.6	25.4
ジクミルパーオキシド	0.25	0.5	0.5	0.5	3.0
ジフェニルジスルフィド	—	0.5	—	0.5	0.5
ペンタクロロチオフェノール	—	—	0.6	—	—

【0039】(注1)商品名、JSR(株)製のハイシス 30℃に加熱された。
ポリブタジエンゴム

(注2)東京化成工業(株)製のフラーレンC₆₀

(注3)東京化成工業(株)製のフラーレンC₇₀

(注4)ストレム・ケミカルズ社(Strem Chemicals, Inc.)
製のフラーレンC₈₄

(注5)フラーレン・カタログ(Fullerene Catalog)のC₆₀F₄₈

(注6)ジョンソン・マティ社(Johnson Matthey Company)
製のfullerene powder, hydroxylated, C₆₀(OH)_n、n=20~28

(注7)ジョンソン・マティ社(Johnson Matthey Company)
製のfullerene powder, hydrogenated, C₆₀H_x

【0040】カバー用組成物の調製

以下の表4に示すカバー用配合材料を二軸混練押出機によりミキシングし、ペレット状のカバー用組成物を得た。押出条件は、

スクリュウ径 45mm

スクリュウ回転数 200rpm

スクリュウL/D 35

であり、配合物は押出機のダイの位置で200~260℃50

40

【0041】

【表4】

カバー配合	配合量(重量部)
ハイミラン1706 (注8)	30
ハイミラン1707 (注9)	30
ハイミラン1606 (注10)	40
二酸化チタン	2
硫酸バリウム	2

【0042】(注8)商品名、三井デュボンポリケミカル(株)製の亜鉛イオン中和エチレン-メタクリル酸共重合体系アイオノマー樹脂

(注9)商品名、三井デュボンポリケミカル(株)製のナトリウムイオン中和エチレン-メタクリル酸共重合体系アイオノマー樹脂

(注10)商品名、三井デュボンポリケミカル(株)製のナトリウムイオン中和エチレン-メタクリル酸共重合体系アイオノマー樹脂

【0043】実施例1～13および比較例1～5

得られたカバー用組成物を予め半球殻状のハーフシェルに成形し、それを2枚用いてコアを包み、加圧成形することによりカバー厚さ2.3mmのカバー層を形成し、表面にペイントを塗装して、直径42.8mmを有するゴルフボールを得た。得られたゴルフボールの飛距離を測定し、打球感を評価し、その結果を以下の表5～6(実施例)および表7(比較例)に示した。試験方法は以下の通り行った。

【0044】(試験方法)

①コア圧縮変形量

コアに初期荷重98Nを負荷した状態から終荷重1275Nを負荷したときまでの変形量(mm)を測定した。この変形量が小さい程、一般にコアが硬いことを示す。

【0045】②コア反発係数

各コアに198.4gの金属製円筒物を40m/秒の速度で衝突させ、衝突前後の上記円筒物およびコアの速度を測定し、それぞれの速度および重量から各コアの反発係数を算出した。測定は各コアについて12個ずつ行って、その平均値を各コアの反発係数とした。

* 20

試験項目	実施例						
	1	2	3	4	5	6	7
コア圧縮変形量(mm)	4.15	5.22	4.75	2.83	2.61	3.50	5.00
コア反発係数	0.778	0.760	0.768	0.797	0.799	0.788	0.765
ボール圧縮変形量(mm)	3.908	4.030	3.713	2.411	2.269	2.870	3.882
キャリー (m)	148	144	146	151	153	150	145

【0049】

※ ※【表6】

試験項目	実施例					
	8	9	10	11	12	13
コア圧縮変形量 (mm)	4.11	4.05	4.22	4.36	4.08	4.14
コア反発係数	0.778	0.779	0.779	0.775	0.779	0.776
ボール圧縮変形量(mm)	3.281	3.241	3.355	3.450	3.261	3.301
キャリー (m)	148	148	148	147	148	147

【0050】

★ ★【表7】

試験項目	比較例				
	1	2	3	4	5
コア圧縮変形量 (mm)	4.13	4.11	4.20	2.62	5.22
コア反発係数	0.775	0.768	0.771	0.791	0.750
キャリー (m)	143	145	146	149	141

【0051】以上の結果から、実施例1～13および比較例1～5について、コアの圧縮変形量(X軸)と反発係数(Y軸)との関係をグラフ化したものが図1である。図1において、X軸方向、即ちグラフ中で右へいくほど、圧縮変形量が大きくなり、打撃時の衝撃が小さく☆50

* 【0046】③飛距離

ツルーテンパー社製スイングロボットにメタルヘッド製ウッド1番クラブ(W#1、ドライバー)を付け、ヘッドスピード35m/秒に設定して各ゴルフボールを打撃し、落下点までの飛距離(キャリー)を測定した。測定は各ゴルフボールについて12個ずつ行って、その平均値を各ゴルフボールの結果とした。

【0047】④打球感

10 ゴルファー10人により、ウッド1番クラブ(ドライバー、W#1)を用いた実打テストを行い、打撃時の衝撃の大きさにより評価し、最も多い評価を各ゴルフボールの打球感とした。判定基準は以下の通りとした。

判定基準

○ … 打撃時の衝撃が小さくて打球感がソフトで良好である

△ … 打撃時の衝撃が普通である

× … 打撃時の衝撃が大きくて打球感が悪い

【0048】

【表5】

☆なって打球感に優れたゴルフボールであることを示す。また、Y軸方向、即ちグラフ中で上へいくほど、反発係数が大きくなり、飛距離の向上したゴルフボールであることを示す。従って、グラフ中で右上へいくほど、打球感と反発性(飛距離)に優れたゴルフボールである。図か

ら明らかなように、コア用ゴム組成物に本発明のフラーレンまたはその誘導体を含有する実施例1～13はすべて、上記フラーレンまたはその誘導体を含有しない比較例1～5のゴルフボールに比べて、プロットがグラフ中で右上の領域にある。

【0052】一般にゴルフボールは、要求される性能に応じて、圧縮変形量の値が様々な設定される。しかしながら、図1では、どのような圧縮変形量値を有する場合でも、実施例は比較例に比べて反発係数が大きくなっている。つまり、同等の圧縮変形量（打球感）を有するゴルフボールでは、実施例のゴルフボールの方が反発性が優れている。言い換えると、同等の反発性（飛距離）を有するゴルフボールでは、実施例のゴルフボールの方が圧縮変形量が大きく、打球感が良好である。

【0053】これを実証するため、同等の反発係数を有する実施例6および比較例4、並びに同等の圧縮変形量を有する実施例10および比較例3について打球感を評価し、その結果を以下の表8にコアの圧縮変形量と反発係数およびボールの飛距離と共に示す。試験方法は前述の通りとした。

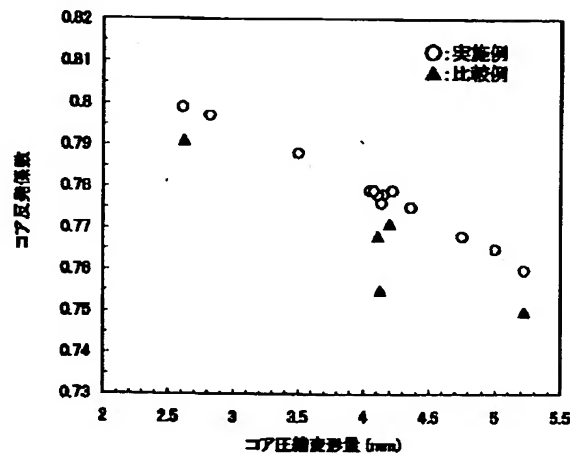
【0054】

【表8】

試験項目	実施例		比較例	
	6	10	3	4
コア圧縮変形量 (mm)	3.50	4.22	4.20	2.62
コア反発係数	0.788	0.779	0.771	0.791
キャリー (m)	150	148	146	149
打球感	○	○	○	×

30

【図1】



【0055】表8から明らかなように、実施例6および比較例4のゴルフボールは反発係数は同等であるが、圧縮変形量が非常に大きな実施例6のゴルフボールの方が比較例4のゴルフボールより、打球感が非常に良好である。また、実施例10および比較例3のゴルフボールは圧縮変形量は同等であり、打球感も同等であるが、実施例10のゴルフボールの方が比較例3のゴルフボールより、反発係数および飛距離は大きな値を示している。

【0056】更に、本発明のフラーレンまたはその誘導体を用いた実施例のゴルフボールは、そのようなフラーレンまたはその誘導体を用いずに、有機硫黄化合物、例えばジフェニルジスルフィドを用いた比較例のゴルフボールに比較して、高い反発係数を示している（例えば、実施例4と比較例4等）。詳細な機構については不明であるが、フラーレンがラジカル連鎖反応である架橋形態に関与すると考えられる。

【0057】

【発明の効果】本発明のゴルフボールは、コア用のゴム組成物に、フラーレンまたはその誘導体を用いることによって、優れた反発性能および飛行性能を有し、かつ打球感を向上させ得たものである。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明のゴルフボールのコアの圧縮変形量（X軸）とコアの反発係数（Y軸）との関係を表すグラフ図である。